;;

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 特 許 公 報 (B2)

(11)特許番号

Your Ref.: MDT 1 Japan Patent Gazette

第2765738号

(45)発行日 平成10年(1998) 6月18日

(24)登録日 平成10年(1998) 4月3日

(51) Int.Cl.<sup>6</sup>

識別記号

·FI

.. A61B 8/12

A61B 8/12

#### 請求項の数47(全 17 頁)

(21)出願番号	特顏平1-500493	(73)特許権者	99999999
(86) (22)出顧日	昭和63年(1988) 9月30日		エンタープライズ メディカル テクノ ロジーズ, インコーボレーテッド
(65)公表番号	特表平3-501453		アメリカ合衆国、02140—2390 マサチューセッツ, ケンブリッジ, エイコーン
(43)公表日(86)国際出願番号(87)国際公開番号		(72)発明者	パーク 20 マーティネリ, マイケル エー.
(87)国際公開番号 (87)国際公開日 (87)日 (87	WO89/05123 平成1年(1989)6月15日		アメリカ合衆国、01890 マサチューセ ッツ, ウインチェスター, ウェッジメア
審査請求日 (31)優先権主張番号	平成7年(1995) 9月14日 129.830	(72)発明者	アヴェニュー 58 フォン サナ, ピーター
(32) 優先日 (33) 優先権主張国	1987年12月8日 米国 (US)		アメリカ合衆国、02173 マサチューセッツ、レキシントン、ターニング ミルロード 39
		(74)代理人	弁理士 岡郎 正夫 (外10名)
		審査官	江成 克己
			最終頁に続く

#### (54) 【発明の名称】 音響画像システムおよび方法

4

#### (57)【特許請求の範囲】

【請求項1】生体の予め選択された部位における内部形体の情報を取得する装置であって、

長手軸線、近位端部および遠位端部を有するカテーテルであって、前記遠位端部が前記予め選択された部位に対して位置付けられ且つ前記内部形体の前記情報が前記遠位端部において取得され得るよう、前記生体内に部分的に挿入されるべく構成されているものと、

前記遠位端部において前記カテーテルに結合されるデータ取得手段であって、前記データ取得手段は、前記遠位 10 端部において前記カテーテルの前記長手軸線を横切るデータ取得軸線の全体的方向で前記生体の前記情報を取得し、前記長手軸線周りの前記カテーテルの回転は、前記データ取得軸線を前記長手軸線周りに回転させる、ものと、

2

前記データ取得手段の前記生体内における空間位置と、 前記空間位置に対する前記長手軸線周りの前記データ取 得軸線の角度方向とを決定する位置検出手段であって、 前記データ取得手段によって取得された、そのような空間位置及び角度方向の各々における前記生体の情報は、 特定の円筒座標位置に関係付けられ得ると共に、複数の 前記円筒座標位置について取得された前記生体の情報 は、空間的にクロス相関させられ得る、ものと、 を具備する装置。

【請求項2】前記データ取得手段は、前記生体内に向けて前記データ取得軸線の全体的方向に音響信号を発生すると共に、前記音響信号に応じて前記データ取得軸線の全体的方向に前記生体によって反射されたエコー信号を受信するトランスデューサ手段を備えている請求項1記載の装置。

【請求項3】前記トランスデューサ手段は、前記音響信 号を発生する送信トランスデューサと前記エコー信号を 受信する受信トランスデューサとを備えている請求項2 記載の装置。

【請求項4】前記トランスデューサ手段は、(a)前記 音響信号を発生する送信モードおよび前記エコー信号を 受信する受信モードで動作する単一のトランスデューサー と、(b)前記送信モードまたは前記受信モードのいず れかで前記トランスデューサを動作させる手段とを備え ている請求項2記載の装置。

【請求項5】前記音響信号をパルスのパーストとして発 生する手段を更に備えている請求項2記載の装置。

【請求項6】前記音響信号を互いに他方に対してスタガ されたパルスのバーストとして発生する手段を更に備え ている請求項2記載の装置。

【請求項7】前記位置検出手段は、前記生体内での前記 データ取得手段の空間位置を決定する第1手段と、前記 角度方向を決定する第2手段とを備えている請求項1記 載の装置。

【請求項8】前記第1手段は、(a)前記カテーテルの 20 前記遠位端部に向けて音響信号を発生するトランスデュ ーサ手段と、(b)前記遠位端部において前記カテーテ ルに結合されて前記音響信号を検出する手段とを備えて いる請求項7記載の装置。

【請求項9】前記第2手段は、(a) 互いに全体的に横 切る2つのそれぞれの平面内に2つの磁場を発生する手 段と、(b) 前記遠位端部において前記カテーテルに結 合される手段であって前記磁場を検出するものとを備え ている請求項7記載の装置。

【請求項10】前記第1手段は、(a)前記カテーテル 30 の前記遠位端部に向けて音響信号を発生するトランスデ ューサ手段と、(b)前記遠位端部において前記カテー テルに結合される手段であって前記音響信号を検出する ものとを備えている請求項9記載の装置。

【請求項11】前記2つの磁場を発生する前記手段は、 前記磁場の各々を所定の周波数で発生する手段を備えて おり、且つ、前記磁場を検出する前記手段は、前記遠位 端部において前記カテーテルに結合され且つ前記画像形 成軸線に対して固定されるアンテナ手段であって、磁場 に応じて且つその磁場の関数として位置信号を発生する ものを備えている請求項9記載の装置。

【請求項12】前記アンテナ手段は、前記カテーテルに 固定されるワイヤループであって、前記所定周波数の各 々において前記磁場を検出するように寸法が定められて いると共に、前記画像データ検出軸線に対して固定され た平面内に実質的に存在するように方向が定められてい るものを備えている請求項11記載の装置。

【請求項13】前記磁場の各々を発生する前記手段は、 前記磁場を互いに異なる周波数で発生する手段を備えて おり、且つ、前記位置検出手段は、前記所定周波数の各 50 を具備する装置。

々における前記位置信号を検出する手段を備えている請 求項川記載の装置。

【請求項14】前記位置検出手段は、リズム的周囲運動 を補償する手段を備えている請求項1記載の装置。

【請求項15】前記位置検出手段は、(a)少なくとも 2 つの位置信号を前記生体内の前記データ取得手段の位 置および前記長手軸線周りの前記データ取得軸線の角度 方向の関数として発生する手段と、(b) 少なくとも1 サイクルにわたる前記リズム的周囲運動に応じて少なく とも2つの第2信号を前記データ取得手段の移動の関数 として発生する手段と、(c)前記リズム的周囲運動の 後続の各サイクルの間に前記位置信号のうちの対応する ものから前記第2信号を減算する手段とを備えている請 求項14記載の装置。

【請求項16】前記リズム的周囲運動のサイクルは、可 変であり、且つ、前記対応する位置信号から前記第2信 号を減算する前記手段は、前記少なくとも1サイクルの それぞれの時刻における前記第2信号の値を、前記後続 の各サイクルの同一の対応する時刻における前記位置信 号の値と相関させるように構成されている請求項15記載 の装置。

【請求項17】生体の予め選択された部位における内部 形体を画像形成する装置であって、

長手軸線、近位端部および遠位端部を有するカテーテル であって、前記遠位端部が前記予め選択された部位に対 して位置付けられるよう、且つ前記部位に関する複数の 三次元座標位置を通して前記遠位端部を移動させて前記 遠位端部が前記三次元座標位置の各々にあるときに音響 信号を発生することにより、前記内部形体に関する画像 形成データが前記遠位端部において音響的に供給され得 るよう、前記カテーテルは前記生体内に部分的に挿入さ れるべく構成されているものと、

前記遠位端部が前記三次元座標位置の各々にあるときに 前記音響信号を選択的に発生する手段と、

前記三次元位置の各々における前記音響信号に応じて音 響エネルギーを検出する第1検出手段と、

前記三次元座標位置の各々において前記カテーテルの前 記遠位端部の位置を検出する第2検出手段と、

前記第1検出手段および前記第2検出手段に応答する手 段であって、前記三次元座標位置の各々において前記検 出手段によって検出された音響エネルギーに由来するデ ータの組と、データの各組が得られるところの対応する 位置に関する対応する情報とを収集し、もって、複数の 前記三次元座標位置に対応する複数の前記組を形成する

データの複数の組を、前記複数の組のデータが前記部位 における前記内部形体の画像を生成すべく使用され得る よう、データの組が得られたところの複数の三次元座標 位置と関係付ける手段と、

を備えてい 【請求項2 固定される

段は、トラスデューサ手段であって、前記三次元座標位 置の各々において前記生体内に画像データ検出軸線の全 体的方向に前記音響信号を発生すると共に、前記音響信 号に応じて前記画像データ検出軸線の全体的方向に前記 生体によって反射されたエコー信号を受信するものを備 、えている請求項17記載の装置。

【請求項19】前記トランスデューサ手段は、前記音響信号を発生する送信トラスデューサと前記エコー信号を受信する受信トランスデューサとを備えている請求項18 10 記載の装置。

【請求項20】前記トランスデューサ手段は、(a)前記音響信号を発生する送信モードおよび前記エコー信号を受信する受信モードで動作する単一のトランスデューサと、(b)前記送信モードまたは前記受信モードのいずれかで前記トランスデューサを動作させる手段とを備えている請求項18記載の装置。

【請求項21】前記音響信号をパルスのバーストとして 発生する手段を更に備えている請求項18記載の装置。

【請求項22】前記音響信号を互いに他方に対してスタ 20 ガされたパルスのバーストとして発生する手段を更に備 えている請求項18記載の装置。

【請求項23】前記画像データ検出軸線は、前記遠位端 部において前記カテーテルの長手方向軸線を横切ってお り、且つ、前記第2検出手段は、前記生体内で前記第2 検出手段の空間位置を決定する第1手段と、前記遠位端 部において前記長手方向軸線周りに前記画像データ検出 軸線の角度方向を決定する第2手段とを備えている請求 項18記載の装置。

【請求項24】前記第1手段は、(a)前記カテーテルの前記遠位端部に向けて音響信号を発生するトランスデューサ手段と、(b)前記遠位端部において前記カテーテルに結合される手段であって前記音響信号を検出するものとを備えている請求項23記載の装置。

【請求項25】前記第2手段は、(a) 互いに全体的に 横切る2つのそれぞれの平面内に2つの磁場を発生する 手段と、(b)前記遠位端部において前記カテーテルに 結合される手段であって前記磁場を検出するものとを備 えている請求項23記載の装置。

【請求項26】前記第1手段は、(a) 前記カテーテル 40 の前記遠位端部に向けて第2音響信号を発生するトラスデューサ手段と、(b) 前記遠位端部において前記カテーテルに結合される手段であって前記第2音響信号を検出する手段とを備えている請求項25記載の装置。

【請求項27】前記磁場を発生する前記手段は、前記磁場の各々を所定の周波数で発生する手段を備えており、且つ、前記磁場を検出する前記手段は、前記遠位端部において前記カテーテルに結合され且つ前記画像形成軸線に対して固定されるアンテナ手段であって、磁場に応じて且つその磁場の関数としての位置信号を発生するもの 50

を備えている請求項25記載の装置。

【請求項28】前記アンテナ手段は、前記カテーテルに 固定されるワイヤループであって、前記所定周波数の各 々において前記磁場を検出するように寸法が定められて いると共に、前記画像データ検出軸線に対して固定され た平面内に実質的に存在するように方向が定められてい るものを備えている請求項27記載の装置。

【請求項29】前記磁場の各々を発生する前記手段は、 前記磁場を互いに異なる周波数で発生する手段を備えて おり、且つ、前記位置検出手段は、前記所定周波数の各 々における前記位置信号を検出する手段を備えている請 求項21記載の装置。

【請求項30】前記第2検出手段は、リズム的周囲運動 を補償する手段を備えている請求項17記載の装置。

【請求項31】前記第2検出手段は、(a)少なくとも2つの位置信号を前記生体内の前記遠位端部の位置および方向の関数として発生する手段と、(b)少なくとも1サイクルにわたる前記周期的周囲運動に応じて少なくとも2つの第2信号を前記画像データ検出手段の移動の関数として発生する手段と、(c)前記周期的周囲運動の後続の各サイクルの間に前記位置信号のうちの対応するものから前記第2信号を減算する手段とを備えている請求項30記載の装置。

【請求項32】前記音響信号を発生する前記トランスデューサ手段は、前記音響信号を所定の周波数で発生する 手段を備えている請求項8に記載の装置。

【請求項33】前記音響信号を検出する前記手段は、前記遠位端部において前記カテーテルに結合され且つ前記画像形成軸線に対して固定されるアンテナ手段であって、位置信号を音響信号に応じて且つその音響信号の関数として発生するものを備えている請求項32記載の装置

【請求項34】前記磁場の各々を発生する前記手段は、 同一の周波数ではあるが互いに他方に対して位相がずれ ている前記磁場を発生する手段を備えている請求項11記 載の装置。

【請求項35】前記位置検出手段は、前記周波数の前記 位置信号を検出する手段を備えている請求項34記載の装 置。

【請求項36】複数の前記円筒座標位置で検出された前 記生体の画像形成情報を空間的に相関させる手段を更に 備えている請求項1記載の装置。

【請求項37】前記ワイヤループは、前記画像データ検 出軸線に対して固定された平面内に実質的に存在するよ うに向きを定められている請求項12記載の装置。

【請求項38】前記音響信号を発生する前記トランスデューサ手段は、前記音響信号を所定の周波数で発生する 手段を備えている請求項24記載の装置。

【請求項39】前記音響信号を検出する前記手段は、前 記遠位端部において前記カテーテルに結合され且つ前記 体。

画像形成軸線に対して固定されるアンテナ手段であって、位置信号を音響信号に応じて且つその音響信号の関数として発生するものを備えている請求項38記載の装

【請求項40】前記磁場の各々を発生する前記手段は、 同一の周波数ではあるが互いに他方に対して位相がずれ ている前記磁場を発生する手段を備えている請求項27記 載の装置。

【請求項41】前記位置検出手段は、前記周波数の前記 位置信号を検出する手段を備えている請求項40記載の装 10 置

【請求項4·2】前記ワイヤループは、前記画像データ検 出軸線に対して固定された平面内に実質的に存在するよ うに向きを定められている請求項17記載の装置。

【請求項43】互いに全体的に横切る2つのそれぞれの 平面内に2つの磁場を発生する装置と共に使用されるカ テーテル組立体であって、

長手軸線、近位部および遠位部を有するカテーテルであって、前記遠位部が予め選択された部位に対して位置付けられるよう、生体内に部分的に挿入されるべく構成さ 20れているものと、

前記カテーテルの前記遠位部に位置させられる手段であって、(a) 前記遠位端部において前記長手軸線の方向を横切る所定の方向に音響エネルギのビームを、そのビームが前記部位において前記生体内へ発生され得るように発生し、(b) 前記ビームに応じて前記生体の部分によって反射された、画像データ検出軸線に沿う音響エネルギを検出し、(c) 電気信号を前記検出された音響エネルギに応じて且つその検出された音響エネルギの関数として発生するものと、

前記カテーテルの前記遠位端部に位置させられ且つ前記 画像データ検出軸線に対して固定されるアンテナ手段で あって、前記磁場を検出すると共に、前記遠位端部に関 する前記長手軸線の周りの前記画像データ検出軸線の方 向の空間的な角度方向を表す電気信号を発生するもの と、

#### を具備するカテーテル組立体。

【請求項44】前記アンテナ手段は、ワイヤループであって、(1)前記カテーテルの前記遠位部に位置させられ、(2)前記画像データ検出軸線の方向に対して固定 40 された平面内に実質的に配置され、(3)前記磁場を検出するように寸法を定められているものを備えている請求項43記載のカテーテル組立体。

【請求項45】前記ワイヤループは、前記画像データ検 出軸線の方向が前記ワイヤループを貫通して延在するよ うに前記遠位部に位置させられている請求項44記載のカ テーテル組立体。

【請求項46】前記ワイヤルーブは、前記画像データ検 出軸線の方向に実質的に垂直に延在している平面内に実 質的に配置されている請求項45記載のカテーテル組立

【請求項47】前記カテーテルに結合される手段であって、前記カテーテルの前記遠位部の空間位置を表す電気信号を発生する請求項43記載のカテーテル組立体。

8

#### 【発明の詳細な説明】

本願は、ミカエル・エー・マルチネリ(Michall A. Martinelli)、トーマス・アレッツ(Thomas Aretz)、ジョーン・アール・バターリー(John R. Butterly)およびスタンレイ・エム・シャプシェイ(Stanley M. Shapshey)の名で1986年4月25日に提出した米国特許出願番号第856,621号の一部継続出願である(以下では親出願と呼ぶことにする。)。

本発明は一般に生体などの内部特徴についての音響画像処理に係り、特に画像情報が十分な高分解能で所定の部位において得られるように生体内で画像検出装置を正確に移動させ、位置決めする改良式装置に関する。

人体の各種部位の内部特徴に関係するエコー音を発生する音響パルスを用いた装置が知られている。このような装置は例えば米国特許4,576,177 (以後、ウエブスター特許 (Webster Patent) と呼ぶ。)に示してあり、これは、液体が充填されたまたは充填自在の人体の管または腔にトランスデューサ装置を挿入できるようにカテーテルの先端部に電子音響トランスデューサ装置を配置したものである。カテーテルは、トランスデューサ装置が所定の方向に各々の音響パルスを発生するように特定部位の位置に移動される。

上記ウエブスター特許のトランスデューサ装置は音響 出力パルスを与えると共にこのパルスが照射される人体 の正確な部分のインピーダンス不整合(超音波周波数に おける)の形の表面不連続部からの反射パルス、即ちエ コーを受信するように構成されている。初期パルスの伝 **搬方向から戻り、初期パルスに応じたエコーパルスの時** 間特性はパルスが通過する組織についての情報を与え る。特に、インピーダンス不連続部に対する距離に対応 する反射パルスの相対的なタイミングは、初期パルスが 照射された特定位置における各種の組織(例えば、脂肪 や動脈硬化性斑など)の厚さに関する情報を与える。こ のようなエコーの相対強度は異なる種類の組織の隣接す る境界間のインピーダンスの差即ち材料の密度の差を反 映する。従ってこのような音響法によれば、エコーを受 けた組織の各々の種類と性質の特徴を知ることができ る。

上記の親出願およびウエブスター特許の両者に示されるように、音響的に得られた情報は冠状動脈の血流を制限する動脈硬化性斑沈積物を除去する手順などにおいて特に有用である。カテーテルの遠位端部を疾患部位に移動させ、上記斑沈積物に対してカテーテル内に設けた光ファイバーを通して十分な強度でレーザを照射し、沈積物を気化させることができる。このようにして、動脈硬化性斑沈積物は開放心臓外科手術に伴う外傷を受けずに

除去できる。しかしながら、このような方法においては 疾患部位の動脈壁の損傷を最小にするためには除去した い沈積物の位置、厚み、および密度についての特殊な知 識が要求される。ウエブスター特許および親出願に示し てあるように、音響的に得られた情報は、それが他の公 知の方法に比し、上記のようなより優れた情報を提供で 、きる点から有利である。

例えば、X線透視検査によりカテーテルを位置決めすることもできる。しかし、この方法では、(a) X線不透過性材料を閉塞した血管に注入する必要があり、また 10 (b) 動脈のX線影像をX線蛍光透視装置により観察する必要がある。X線蛍光透視装置は、一般に当該領域の位置決めに有用ではあるが、低分解能の像を与えると共に上記斑沈積物の厚さと密度に関して不完全な情報しか得られないという問題点がある。更に、レーザ気化ステップの間にX線蛍光透視装置により実時間データを得ることは、不可能ではないとしても、困難である。

ウエブスター特許に示されるように、照明および直接 光観察機能を有する光ファイバースコープは疾患部位の 検査に使用することができる。しかしながら、このよう な装置ではユーザが血管を流れる血液をしゃ断し、次に 透明な光学的観察路が得られるまで塩水などの透明液体 で血管を洗浄する必要がある。光ファイバースコープを 用いた場合は、血流を停止させる必要があるだけでな く、レーザ気化ステップの間は直接的な観察ができなく なり、斑沈積物の密度や厚さに関する情報が不適切にな る。従って、動脈壁が損傷を受ける可能性が非常に大き くなる。

ウエブスター特許に示されたシステムでは、予め選択された方向に送出されたパルスに応じて受信されたエコーの組に関する情報のみが任意の時点で与えられる。 1 組のエコーから得られた情報のいずれかを、情報が得られつつある部位におけるトランスデューサ装置の他の位置から得られた他の組のエコーに関係づける試みはなされていない。従って、情報が得られつつある領域の「視野」(トランスデューサ装置の「視野角度」により制限される)は非常に制限されることになり、また音響パルスに応じてデータが得られるとき視野角度内にない周囲組織の性質を外科医は知ることができなくなる。従って、観察される特定位置においてレーザの各々の照射後に、疾患組織を含む部位の他のお位置を特定するためにより多くの時間が必要になる。

従って、本発明の主要な目的は、疾患部位の対応する 複数の位置で生成された音響信号から得られたデータの 組を収集するシステムと方法を提供すると共にデータの 組が得られた相対位置に上記データの組を関係づけ、こ のデータにより疾患部位のコヒーレントな像を生成する ことにある。

例えば、以下の説明で更に明らかになるように、本発明に従って、動脈の内壁の関節硬化損傷像を得るに際し 50

て、カテーテルチップ(従って、カテーテルチップ上のトランスデューサ装置)は、1組の反射パルスが得られる疾患部位内の各々の位置から1組の反射パルスが得られるように、所定の疾患部位を通して長手方向に、回転自在に変位させ得る。次に、カテーテルの各々の角度位置および長手方向位置毎に得られた反射パルスの組は、このような疾患部位で見られる各種組織の公知の処方に基づいて反射パルスの組により表わされる疾患部位の要部の構造の相対的空間情報を生成するように互いに関係づけることができる。一方、これらの反射パルスの組は、上記親出願に示したように、疾患部位の3次元表示を生成するように反射パルスの組が得られる相対的空間位置の関数として互いに関係づけることができる。

各々の組のデータはこのデータが得られらときのトラ ンスデューサ装置の対応する位置に関係づける必要があ る。カテーテルの先端部の位置を決定する装置が知られ ている。米国特許第4,173,228号(ファン・スティーン ウイク(Van Steenwyke)ら)には、体内に挿入された カテーテルの先端は、その先端に、先端がカテーテルの 長手方向軸線に対して同軸状に結合コイルを配設するこ とにより電磁気的に検出できることが示されている。カ テーテルに沿いコイルからのリードが外部受信回路に延 在する。「サーチプローブ」には互いに垂直に1対のコ イルが装着してある。このプローブは体外に配置され る。これらのプロープコイルの一方には電圧が印加さ れ、これにより人体を通して電磁場が発生され、カテー テルコイルに電圧が誘起される。誘起された信号は受信 回路により検出される。この誘起信号は、プローブおよ びカテーテルコイルの軸線が平行配置され、コイルが横 方向または軸方向に整合されたとき最大になる。また、 コイル軸線が互いに垂直に配置されたとき最小となる。 送出信号および受信信号の相対位相は、励起されたプロ ープコイルおよびカテーテルコイルが同じ方向を向いて いるか逆方向を向いているかを示し、従ってカテーテル チップが指向する方向を決定する。

動作時には、一方のプローブコイルが励起され、最大信号が検出されるまで医師により移動され、またその位置と方向は患者の皮膚上に表示される。この時点で第1のプローブコイルは消勢されるが、第2のプローブコイルは付勢され、このプローブは初めの走査で最大信号を発生した位置に置かれる。

検出信号が重要でないときは、第1 走査で決定された カテーテルの先端位置は正確であり、またカテーテルコ イルの中心はマークの直下にあり、カテーテルの先端は 第1プローブコイルの平面に平行な平面内にある。第2 プローブコイルが付勢されたとき大きな信号が得られた 場合は、第2の走査がなされて検出信号のピークにより 示された新しい最大結合位置を決定する。患者の皮膚が 再びマークされる。カテーテルの先端位置は皮膚上の第 1および第2マークを結ぶ線の下にある。次に、両プロ

ーグコイルが付勢され、プローブは2つのマークを結ぶ線に沿って移動される。このとき、検出信号のディップまたはピークはカテーテルの先端位置を指示する。信号強度のディップはカテーテルの先端がプローブから離れる方向を指向していることを示し、ピークはプローブに向って指向していることを示している。以上の手順はカテーテルの挿入中に必要な多数回反復され、カテーテル先端が所望の経路に従うことを保証する。

ファン・スティーンウイクらの特許に示されたように、十分に挿入したカテーテルの先端位置は患者の皮膚に対して1個以上の送信コイルをカテーテルコイルにわたって直接テープでとめ、次にカテーテルコイルの出送 読取り値の変化に注目することにより必要に応じて常時モニタすることができる。更に、カテーテルの先端は、人体を伝搬する超音波エネルギーを用いて検出可能であり、またカテーテルの先端に装着され、外部回路に結合された音響トランスデューサにより検出可能である。更に、3個以上のコイルをアレイ内に用い、異なる周波数で駆動し、カテーテル先端位置のより迅速な決定を可能にする外部弁別を行ってもよい。

ファン・スティーンウイクらにより示されたシステムは、人体の、例えば冠状動脈の、特に血管壁から動脈硬化性プラクを剥離するために要求される詳細なレベルに関する内部特徴を画像処理する手段は含まない。この装置は、剥離手順を確実に行うのに必要な、疾患部位における組織の厚さと種類に関する画像データを得るような構成を有していない。このシステムは体内にカテーテルの先端を配置するように厳密に設計される。

動脈硬化性プラクを剥離するのに適した画像を得るには、音響的に導出されたデータの組を受けるために使用されるトランスデューサ装置の角度配向と位置を、対応する組が得られた時点で知らなければならない。ファン・スティーンウイクらのシステムはカテーテルの先端部の角度配向を決定できないことは明らかである。

従って、本発明は人体内の所定部位の比較的高分解能 画像を迅速確実に形成するように超音波エコーデータを 得るシステムと方法を得ることを他の目的とする。

更に本発明は、生体内のカテーテルの先端の相対位置 およびカテーテルの長手方向軸線周りでカテーテルの先端に配置されたトランスデューサ装置の対的角度配向を 決定するシステムと方法を提供することを他の目的とす る。

上記の目的およびその他の目的は所定部位内の生体の 内部的特徴を画像処理する改良式装置により実現され、 この装置は.

カテーテルであって、該カテーテルが前記生体内に、 遠位端部が前記予め選択された部位に対して、前記内部 特徴の前記画像情報が前記遠位端部で音響的に検出でき るように前記予め選択された部位に対して位置づけられ るように、部分的に挿入されるように長手方向軸線、近 50 位端部、および遠位端部を有するカテーテルと、

前記遠位端部で前記カテーテルに結合され、前記長手方向軸線周りの前記カテーテルの回転により前記長手方向軸線周りに回転されるように前記遠位端部において前記カテーテルの長手方向軸線に交差する画像データ検出軸線の一般方向で前記生体の前記画像情報を音響的に検出する画像データ検出手段と、更に、

前記生体の外部から、前記生体内の前記画像データ検 出手段の位置および前記長手方向軸線周りの前記画像データ検出軸線の角度方向を決定する位置検出手段との組 合わせで構成される。

本発明の他の側面によれば前記装置は、

カテーテルであって、その遠位端部が前記予め選択された部位に対して位置づけられ、且つ前記内部特徴に関する前記画像データが、前記予め選択された部位に対して複数の位置を通して前記遠位端部を移動させ、前記遠位端部が前記複数の位置の各々にあるとき音響信号を発生することにより、前記遠位端部において音響的に与えられ得るように、当該カテーテルが前記生体内に部分的に挿入されるように長手方向軸線、近位端部、および遠位端部を有するカテーテルと、

前記遠位端部が前記複数の位置の各々にあるとき前記 音響信号を選択的に発生する手段と、

前記複数の位置の各々において前記音響信号に応じて 音響エネルギーを検出する第1検出手段と、

前記複数の位置の各々において前記カテーテルの前記 遠位端部の位置を検出する第2検出手段と、

前記第1および第2検出手段に応じて、前記複数の位置の各々において前記検出手段により検出された音響エネルギーから導出された1組のデータを収集すると共に、前記複数の位置に対応する複数の前記データの組を形成するように各々のデータの組が得られる対応する位置に対する対応する情報を収集する手段と、更に、

前記複数組のデータを用いて前記部位における前記内 部特徴の画像を形成するように前記データの組が得られ た複数の位置に複数組のデータを関係づける手段とを組 み合わせて構成される。

本発明の他の側面によれば、生体の所定部位における 内部特徴を画像形成する方法が提供される。この方法 は、

- (a) 前記内部特徴の画像に関するデータが、前記遠位 端部を複数の位置を通して移動させることにより音響的 に検出可能なように前記カテーテルの遠位端部が前記予 め選択された部位に対して位置づけられるように前記生 体内に部分的にカテーテルを挿入するステップと、
- (b) 前記遠位端部が前記複数の位置を通して移動されたとき前記カテーテルの前記遠位端部から生成された音響信号から導出された対応する複数組のデータを収集するステップと、更に、
- (c) 前記複数組のデータを用いて前記部位における前

記内部特徴のコヒーレントな画像を形成し得るように前 記データの組が得られた複数の位置に対して前記複数組 のデータを関係づけるステップとで構成される。

本発明のその他の目的は一部は自明であり、一部は以下で明らかになろう。従って、本発明は、以下に示す詳細な説明で例示され、適用範囲が請求の範囲で示される上記構成を有する装置、諸要素の組合わせ、諸部分の配列からなる。

本発明の性質と目的をより十分に理解するために、以下に示す添付図面に関連して本発明を以下に詳細に説明する。

第1図は生体の特定の疾患部位における組織を画像形成する位置における本発明の好適な装置の要部の斜視図、

第2図は

を画像形成する位置における先端を示す、第1図に示したカテーテルの遠位端部のファントムにおける側面図、

第3回は本発明の好適なシステムの位置検出手段の基準信号を発生するシステムのブロック図、

第4図は、本発明の好適なシステムの位置検出手段の 基準信号を検出する手段の詳細を示す、第1図に示した カテーテルの遠位端部の斜視図であり、

第5図はカテーテル先端の位置を表わす位置信号を発生するように位置検出手段の検出基準信号を処理する手段のブロック図、

第6図は第5図に示した信号処理手段から得られた位 置信号の値に影響する周囲運動を示す、心臓内位置にお けるカテーテルの遠位端部を示す図、

第7図は通常の心拍の簡単化したグラフ、

第8図は位置信号に対する周囲運動の影響を排除する のに必要な付加的な信号処理を示す簡略信号図、

第9図は位置信号に対する周囲運動の影響をほぼ排除 する付加的信号処理手段のプロック図、

第10図は第9図に示した信号処理手段の動作を示すフローチャート、

第11図は本発明による冠状動脈の画像形成部分のディスプレイを示す簡略図、更に、

第12図は本発明により得られた疾患部位の選択された位置における一連のエコー図である。

なお、図面中、同一の参照番号は同一または類似の部 40 分を示す

第1図および第2図を参照すると、生体の予め選択された部位内の内部特徴を画像形成する好適な装置は一般に22で示した長手軸線を有するカテーテル20を備ている。このカテーテルは、近位端部23と遠位端部24え備えており、更に遠位端部24が冠状動脈28などの予め選択された部位における、或いはその部位内の予め選択された部位に記置されるように、一方近位端部23が、これが医師により把持可能な生体外に配置されるように生体26内に部分的に挿入されるように構成される。第1図に示し50

たように、カテーテル20の遠位端部24は、この端部が冠 状動脈の要部内に位置決めでき、動脈硬化の有無を知る ためそれらの要部を画像処理し、更に血管壁から疾患組 織を剥離するレーザ照射を行うように設計される。しか しながら、本発明は人体の他の要部を画像処理するため に使用できるが、レーザ放射を特定部位に与えるように 構成される必要はない点が認められるべきである。

14

第2図において、カテーテル20は動脈28内に配置さ れ、遠位端部24の先端部分30が32で示した狭窄病変の要 部の逆側に配置された状態を示している。先端部分30内 に確保された電気音響トランスデューサ手段34は、カテ ーテル20内に配置された絶縁電気導体40に沿って送出さ れた電気パルスに応じて、伝搬軸線38の一般方向で、カ テーテル20の長手軸線22に対して横断するように、先端 部分30から音響パルスのビームを送出するように配置さ れる。トランスデューサ手段34は、一般に親出願に示さ れるように、送信および受信モードの間を任意に切り替 えられる単一のトランスデューサを備えることができる が、好適には、一方が送信用に、他方が受信用に割当て られた2個のトランスデューサを備える。軸線38に沿っ て送出された音響パルスは動脈28の病変部32およびその 下の動脈壁に達する。トランスデューサ手段に向けて異 なる組織の各種表面のインピーダンス不整合により反射 された音響エコーはトランスデューサ手段34により電気 信号に再変換され、これらの電気信号は導体40に沿って (音響エネルギーの送受信に対して単ートランスデュー サが使用される場合)、または個別対の導体40aに沿っ て(1 対のトランスデューサの場合、一方は音響エネル ギーの送信用に、他方は受信用)返送される。音響エコ ーは、これらのエコーがトランスデューサ手段34により 検出される各々の位置における1組のデータDを表わ す。これらの信号により病変部および周囲組織の像が形 成される。

画像形成手段に関連してレーザ放射が使用される場合 は、カテーテル先端部30は更にレーザ放射の周波数で良 好な伝送特性を有する材料からなる光ファイバーなどの 光導波路46を通してカテーテルに沿い伝送されたレーザ ビーム44に交差するミラー42を備える。このミラーは窓 48を通し疾患部32に向けてビーム44を反射する。このよ うな構成により、軸線38に平行するビーム44の主方向は 軸線38に極度に近接すると共にこの軸線38から公知の距 離変位される。カテーテル22を通して延在するガイドワ イヤ50はばね状先端部52を備え、これは軸線38方向と逆 に動脈28の内壁に対して軽く支承され、先端部30を位置 決めしてレーザ切除手段の有効な動作に供される。カテ ーテルは外装54内に収容され、この外装は導波路46の他 に、(1) ガイドワイヤ50用チューブ56および(2) 絶 緑電気導体40(および40a)を包被する。更に、ワイヤ ループ100が外装54内に配置され、このループの目的は 第4図の説明に関連して以下に説明する。トランスデュ

ーサ手段34の特定位置および軸線38の角度方向(長手軸線22周りの)の同時的な決定と関連してカテーテルの遠位端部24側の周囲組織から画像データを手得する特定の方法は以下に説明する。

トランスデューサ手段34の特定位置および軸線38の角度方向を決定するために、本発明の装置は更に、人体の外部から、人体26内のトランスデューサ手段の位置および長手方向軸線22周りの軸線38の角度方向を決定する位置検出手段を備えている。この位置検出手段は好適には、(a)生体外に配置され、対応する所定基準周波数 10の基準信号を発生する手段と、(b)カテーテル上に配置されデータ検出軸線に対してほぼ固着されて基準信号の各々を検出する手段と、(c)この検出手段により受信された信号を処理してトランスデューサ手段34の相対位置および軸線38の角度方向を決定する手段とを備える。

好適には、第1図に示したように、上記基準信号を発 生する手段は、トランスデューサ手段34の位置を決定す るための予め選択された周波数(図にはけで示した)の 超音波基準信号を発生する、トランスデューサ60の形態 の、手段を備える。超音波信号の周波数11は生体26を容 易に伝搬するのに十分高く、また超音被信号の位相差が 画像形成される生体部分内でトランスデューサ手段の相 対位置を表わずように、画像形成される生体部分、例え ば、動脈28の部分に対して十分な長波長を与えるべきで ある。例えば、2cmの断面積の冠状動脈を0.5mmの増分で 画像形成する場合、超音波信号は100KHzの周波数では約 1.5cmの波長を与えるものであればよい。トランスデュ ーサ60は、これを、好適には以下で説明する画像形成手 順の間にカテーテル20の遠位端部24が配置される領域の 30 近傍で、生体26の外表皮に直接テープで留めて、または 確保することにより容易に適切に配置することができ

上記基準信号を発生する手段は更に、カテーテル20の 遠位端部24の方向に1対の基準磁場を送出すると供に長 手軸線22に対してデータ検出軸線38の角度方向を決定す るために使用される「電磁放射イルミネータ」70を備え ている。第1図に示したように、このイルミネータ70は 1対のコイル12aと12bを備え、各々は2つの交流基準磁 場(それぞれ、H1およびH2として示された)を発生する ように、磁気的に導電性の材料、例えば、フェライトの 個別コア要素14周りに巻回される。これらの磁場は、互 いに横行し、好適には互いに直行する平面内で、図面で 11、12で示した2つの異なる周波数で発生される。一 方、これらの2つの磁場は、周波数は同じだが、位相を 互いにずらして発生させることができる。周波数11およ びには、第4図により以下に図示、説明するように、こ れらの周波数が、生体運動からの妨害に対して感度が低 いようにかなり大きく、無線周波数に対して感度が低い ように十分小さく、更に比較的小形のアンテナにより、

好適にはカテーテルの遠位端部24に配置されたループ10 0の形態をなすアンテナにより容易に検出されるように一定の周波数範囲以内にあるように選択される。 いおよびれは、例えば、それぞれ、16KHにおよび20KHにであるが、これらの周波数は変化させることができる。 好適には、コイル72a、72bおよびコア要素74は、適切に支承され (例えば支承体76に)、磁場の面が互いに垂直になるように互いに垂直に配向される。2つの磁場の偏光面H1、H2が交差する部分に形成される交差線により定められるイルミネータ70の方向は、装置の動作に実質的に影響を与えずに20度程度の角度を許容できるが、遠位端部においてカテーテルの長手軸線22とほぼ同軸をなしてカテーテル20の遠位端部24の近似的な位置に向けられるべきである。

第3図を参照すると、信号発生器90により音響信号51を発生することができる。この信号発生器90はトランスデューサ60に適切に接続され、周波数11のAC信号を発生する。磁場H:、H2は、それぞれの周波数11、12のAC信号を発生するそれぞれの信号発生器92a、92bにコイル72a、72bを接続することにより容易に発生させることができる。

第4図に最良に示したように、音響信号5:および磁場 HıとHıを検出する手段は、好適には、Sıを検出するトラ ンスデューサ手段34および磁場H、Htを検出するアンテ ナワイヤループ100により与えられる。トランスデュー サ手段34は、このトランスデューサ手段により発生され た音響信号に応じて信号Siおよびサウンディング組織か らの音響反射を受信することができる。アンテナワイヤ ループ100はループの平面を通過する磁場的、船の成分 を検出するように形状が定められる。ループ100は、磁 場の成分を適切に検出できるように十分大きくなされ、 しかも外装54内に容易に嵌合すると共に、ループがカテ ーテル20の、その遠位端部24での屈曲に起因してその平 面から曲げられたとき形成される歪を最小にできるよう に十分小さく形成される。ループの寸法は例えば長さ方 向が約20mm(カテーテルの長手方向軸線22の方向に沿 う) で幅が約0.7mm (約14×10-6m2の受容面積を定める ように長手軸線に対して直角をなして)になされる。ト ランスデューサ手段34は好適にはループ内に位置づけら れると共にループに対して固着され、データ検出軸線38 は、ループがデータ検出軸線に対して常にほぼ固着され た状態にするようにループの平面に垂直に延在する。

トランスデューサ34およびループ100により与えられた基準信号は第5図に示した装置により容易に検出することができる。ループ100は、図示のように、プリアンプ110に接続され、これは次に端子112に接続される。端子116における信号はトランスデューサ手段により受信されたエコーデータおよび検出基準信号51を含んでいる。端子112に与えられる電気信号はループの平面を通過する磁場出、出2の成分の関数である。図示のように、

基準信号を検出する手段は、周波数11、11および11の非 常に狭い通過帯域をそれぞれ有する3個のフィルタ12 0、122、および124を備えている。フィルタ120の出力は 位相同期ループ増幅器126に印加され、これは次にアン テナループ100により検出された磁場形の成分を示す信 号を与える。この磁場11の成分は、ループ100の平面が 、磁場HIの平面となす角度Oの正弦関数になる。同様に、 フィルタ122の出力は位相同期ループ増幅器128に印加さ れ、これは次にアンテナループにより検出された磁場形 の成分を示す信号を与える。この磁場成分は、ループ10 10 0の平面が磁場HIの平面となす角度の余弦関数になる。 ループの平面は軸線38に対して実質的に固着されるの で、データ検出軸線38の相対角度θは、例えば逆正接テ ーブルを用い、技術的によく知られた磁場成分の値から レゾルバ130により計算することができる。従って、レ ゾルバ130の出力値は、既に示したように、磁場H1、H2 の平面に対してデータ検出軸線38の角度を $\theta_i$  (t)の 値を示す信号である。

トランスデューサ手段34の位置を決定するためには、 フィルタ124の出力は位相レゾルバ132に印加され、この 位相レソルバ132は、118で示されるトランスデューサ60 により生成された信号の位相をフィルタ124により与え られる信号と比較する。信号の波長は画像形成される動 脈の要部の増分(例えば、0.5mm増分)に比べて比較的 大きい(例えば、1.5cm)ので、位相の相対測定は、ト ランスデューサ手段が画像形成される動脈の要部内で移 動されるとき、トランスデューサ手段34の相対位置A , ( t ) を示す。

以上の範囲に対して、 $\theta_i$  (t) および $A_i$  (t) の値 は、カテーテルの遠位端部が配置される環境が時間デー タの収集の間に移動しない場合は、トランスデューサ手 段34によりデータD: (t)の組が受信されるとき、これ らのデータの組により代表される組織の相対位置に関す る適切な情報を与える。しかしながら、少なくとも冠状 動脈からデータを収集する場合は、上記の環境は心拍動 の結果としてリズムをもって移動することになる。例え ば、第6図に示したようにカテーテル140の遠位端部24 が140で示したプロック内の冠状動脈内に配置された場 合には、例えカテーテルが、その遠位端部が配置される 冠状動脈に対して医師により移動されなくても、Aおよ 40 びθの両値は心拍のサイクルに従って変化する。従っ て、好適な実施例においては、この「近傍の」周囲リズ ム運動を補償する手段が設けられる。

第7図に示したように、心電図で見られるような心拍 の概略図には時刻 t=0で示した心臓収縮パルスが含ま れる。本発明の目的上、このパルスのピークは心拍の各 サイクルの始めと考えられ、従って引き続くサイクルは t=1、t=2などで始まる。隣接周囲リズム運動を補 **償するためには、データが収集される位置で心拍に係る** 

た運動は検出された値 $\theta$ i(t)およUAi(t)から減 算されなければならない。これは好適には、データを収 集する位置にカテーテルの遠位端部を移動させ、初めは 遠位端部が隣接周囲運動にのみ応じて移動することを許 容することにより実現される。次に、8およびAの値は θ capture (t) およびAcapture (t) と呼ばれる全サ イクルにわたって
f
およびAの値を与えるように心拍の 全サイクルにわたって(以後「キャプチャ」サイクルと 呼ばれる。) 好適に測定される。第8回に示すように、 画像形成データを収集する引続くサイクル毎にキャップ チャサイクルにわたって生じるθ capture (t) およびA capture (t) の値は引続くサイクル毎に得られる θ; (t)およびAi(t)の対応する値から減算される。こ のことは第9回および第10回の説明と関連して以下で更 に明らかになろう。

第9図を参照すると、図示システムは第7図に示した ものに類似のEKG信号を受信する入力150を有する。入力 150はt=0、t=1、t=2などの心拍サイクルの開 始を検出する適切な手段に接続される。これは技術的に 公知の適切な手段により実現される。図示のように、EK G信号はしきい値検出器152に印加される。このしきい値 検出器152に印加された基準入力のレベルは、第7図に 示した基準線REFにより例えば示されるように、サイク ルの心臓収縮部位のピークのレベルより小さいが、サイ クルの信号の残る部分はより大きい。

検出器152の出力は信号微分器154の入力に印加され、 これは検出器152の出力信号の微分の関数としての信号 を発生する。次に、微分器154の出力は零軸交差検出器1 56の入力に印加され、この後者の検出器は心臓収縮パル スのピークが生じた時点を検出するように(即ち、勾 配、従って微分は0)構成されている。勾配が時刻 t= 0、t=1、t=2などにおいて0のとき、検出器156 はワンショット158に信号を与え、このワンショットは 次にピロセッサ162に対し、心臓サイクルが始った旨を 示す(ライン160上に)。各種の心臓モニタ装置など心 臓サイクルのタイミングのための他の装置は公知であ り、ここに定めた各々の心臓サイクルの開始時に信号を 与えるように構成されている。

第5図のレゾルバ132、130の出力からのそれぞれの信 号Ai (t)、θi(t)は第9図に示した入力164、166 に印加される。画像形成データDi (t)は第5図の端子 116から得られ、第9図にも示したように、入力168に印 加される。この画像形成データは基準信号のいずれかの 周波数よりかなり大きな速度で収集される。好適には、 画像形成データはサンプリング周期毎にパルスのバース トを発生することにより得られる。サンプリング周期は 約毎秒40に設定され、各サンプリング周期内に例えば50 0パルスのバーストが発生される。パルスのバーストの 相対タイミングは、トランスデューサ手段34に戻るエコ 隣接周囲運動によるトランスデューサ手段34の検出され 50 ーをより良好に弁別できるように従来公知の「パルス・

20

スタツガ」法(この場合、例えば、引続くパルス間の周期はパーストが完了するまでは増加される。)に従って可変になされる。この方法によれば、トランスデューサ手段34は、好適には、データを連続的に受信できるように2つのトランスデューサを備えている。この速度でデータは13の値である100KHz以上の周波数で受信される。従って、端子168に与えられる信号は100KHz以上の信号エネルギーを通過させるように構成された高域フィルタ170に加えられる。

端子164、166に与えられるA(t)、 $\theta$ 1(t)、および画像データ信号D1(t)は、それぞれ、アナログ・ディジタル (A/D) 変換器172、174、176に加えられる。これらのA/D2 変換器のディジタル変換速度はそれぞれプロセッサ162により設定され、少なくともキャプチャサイクルに従うサイクルに対して変換器176の変換速度は約200BHzに設定され、変換器172、174の変換速度はそれぞれ40BHzに設定される。キャプチャサイクル中の変換器172、174のディジタル変換速度は、以下の説明で更に明らかになるように、プロセッサ162の動作に依存する。

A/D変換器176の出力は従来公知のコヒーレントアベレージャ178の入力に接続され、そのデイジタル出力Di(t)としてのS/N比が改善される。変換器172、174の出力はRAM(ランダム アクセス メモリ)テーブル180、182、184の各々の入力に接続され、一方コヒーレントアベレージャ178の出力はRAMテーブル182、184の付加的入力に接続される。

RAMテーブル180はキャプチャサイクル中に収集された Acaptureおよびθcaptureの値を格納する。RAMテーブル 182、184はキャプチャサイクルに従う心拍の交互サイク 30 ルの間のAi (t)、θi(t)、およびDi(t)の値を 格納するために利用される。これらのRAMテーブル180、 182、184の読出し、および書込みモードはライン186を 介してプロセッサ162により制御される。補正値Acおよ  $U\theta$  c は、以下で更に明らかになるように、Ai (t) お よびθi (t) の値、および対応する値Acaptureおよび θ captureをRAMテーブル180および182または180および1 84に格納された値からライン188にわたって回収するこ とによりプロセッサ162により決定される。Acおよびθc 184はキャプチャサイクルに従う心拍の交互サイクルの 間のAi (t)、θi(t)、およびDi(t)の値を格納 するために利用される。これらのRAMテーブル180、18 2、184の読出し、および書込みモードはライン186を介 してプロセッサ162により制御される。補正値Acおよび  $\theta$  c は、以下で更に明らかになるように、Ai (t) およ びθi (t)の値、および対応する値Acaplureおよびθ captureをRAMテーブル180および182または180および184 に格納された値からライン188にわたって回収すること によりプロセッサ162により決定される。Acおよびθ c の値はプロセッサ162により決定され、ライン190を介し

20

て転送され、0. (t) の対応する値と共に最終メモリ19 2に格納される。次に、 $Acおよび\theta$  c の各々の組に対するデータD. (t) の全て、または1 部はライン194を介して転送され、ディスプレイ196に表示される。ここで、第11図に示したように、ディスプレイ196の各々の画素アドレスは $Acおよび\theta$  c の特定の値として定義可能であり、またそのアドレスにおける画素の強度はそれらの $Acおよび\theta$  c の値に対して得られたデータD: の全てまたは1 部の関数として与えることができる。最後に、プロセッサ162に、対する外部指令が医師により制御装置198を通して入力可能である。

以上は装置の動作についての以下の説明から更に明ら かになろる。トランスデューサ60が適切に確保され、ま たイルミネータ70が、遠位端部におけるカテーテルの長 手軸線と遠位端部がほぼ整合されて配置される生体26の 一般的な領域に向けて交差線18を指示することにより、 正しい方向に指示される。カテーテル20の遼位端部24が 生体内に挿入されると共に画像形成される位置に移動さ れ、近位端部23は医師の届く範囲内に、または医師によ り保持される。ここで、蛍光透視鏡により遠位端部が装 置により画像形成される位置の近傍にもたらされる。遠 位端部を問題としている領域の一般的な領域に配置した ら、医師は超音波信号Siおよび磁場Hi、Hzを発生するべ く信号発生器90、92を付勢する。トランスデューサ34は 信号Si を検出し、ループ100はその面を垂直に通過する 磁場HiおよびHiの成分を検出する。基準信号が処理さ れ、θi (t) およびAi (t) の値がレゾルバ130、132 の出力に与えられる。

ここで医師はキャプチャサイクルを開始させる。第9 図および10図に示したように、医師がステップ208で制 御装置198を通して開始信号を入力すると、RAMテーブル 180、182、184および最終メモリ192がステップ210でク リアされる。次に、プロセッサ162がイネーブルされ、 ステップ212に示したようにAcapture (t) およびθ cap lure (t) の値を処理する。ステップ214に示したよう に、キャプチャサイクルの間にAcaptureおよびθcaptur eの値を与えるAi (t) および $\theta$  i (t) がそれぞれ周 囲的周囲運動のサイクルの間に入力164、166に与えられ る。このサイクルの間は、カテーテルは医師により移動 されない。キャプチャサイクルは t = 0 で始まり、 t = 1で終了する。Ai (t) およびθ i (t) はプロセッサ 162により決定される変換速度でディジタル化される。 この変換速度は、引続くサイクルの間のAi(t)および  $\theta$ i (t)の変換速度と同じでもよく、またはキャプチ ャサイクル中の各値のサンプリングを十分行うためにず っと速い速度であってもよい。例えば、変換器180、182 が40Hzの速度の逐次サイクル中にAi およびθi の値をデ ィジタル的に変換する場合、キャプチャサイクル時の変 換速度は1KHzととることができる。 開始サイクルの間は 50 カテーテルは移動されず、また平均の心拍休止率は分あ

たり60ビートと72ビートの間にあるので、キャプチャサイクルは完了するのに約0.83秒と1.00秒の間の値を取る。これにより、心拍の1サイクルの間にカテーテルの遠位端部の移動を表わすものとして、キャプチャサイクルの間に約830から1000サンブルが取られる。これらのAおよびθ;の値はキャプチャサイクルに対するAcaptur `eおよびθ captureを表わし、ステップ214に示したよう \*

\*にRAMテーブル180に格納される。後者はキャプチャサイクル中にRAMテーブル180を書込みモードにイネーブルすることにより実現され、従ってコンバータ172、174の出力は直接メモリに書き込まれる。

例えば、1000サンプルを取った場合、テーブル180の 値は次のようにリストされる。

#### テーブル 180

サンブル	A capture	heta capture
1	Α,	θι
2	A 2	θ <sub>2</sub>
:	· :	• • •
1000	A 1000	0 1000

メモリのAcaptureおよびのcaptureの値が与えられる 20 と、医師は第10図のステップ216で示したように、制御 装置198を通してイネーブル信号を与える。この間は、患者の心臓速度を遅くするようにその胸部を保持させる と好適である。心臓の次の全サイクルの間に、トランス デューサ手段34に与えられたパルスは(これらは次に軸線38の一般方向に伝搬する音響パルスに変換される)所 要速度でプロセッサ162により与えることができる。戻されたエコーはトラスデューサ手段34により検出され、データの組D (t)として入力168(第9図の)に送出される。プロセッサ162によりA/D変換器172、174に与え 30 られた変換速度により決定される各々のサンプリング周※

20 ※期の間に得られたデータの組はこのサンプリング周期に対するA (t) およびθ i (t) の値と共にRAMテーブル182の入力に加えられる。既に説明したように、これらのサイクルの間の変換器180、182の好適な変換速度は40Hzであり、従って、次の心臓サイクルが1秒かかるとすると、40組のデータDi (t) が各々の組に対するA i (t) およびθ i (t) の対応するディジタル値と共にRAMテーブル182に読み込まれる。心臓サイクルが1.1秒かかるときは、44サンブルがメモリなどに読み込まれる。

例えば、40サンプルが取られた場合、テーブル182の 値は次のようにリストされる。

#### テーブル 182

	· ·		
サンプル	A i	heta :	D:
1	А	$oldsymbol{ heta}$ ,	Dı
2	A <sub>2</sub>	θ 2	D 2
• •	• •	•	•
40	A 4 0	θ 40	D 40

プロセッサ162はステップ220に進み、ここでRAMテーブル180、182の値はプロセッサ162に読み取られ、これによりRAMテーブル180に含まれ、サルブル値Aおよび $\theta$ iの各々が得られた心臓サイクルの時点における周囲運動を表わすサンブルAcapture(t)および $\theta$  capture(t)から取られたAcaptureおよび $\theta$  captureの適切な値がRAMテーブル182から取られた $A_i$ および $\theta$ iの対応す

る値から減算される。引続く心臓サイクルの間に40サンプルが取られる所与の例においては、RAMテーブル182に格納された引続くサイクルの第1サンプルのAιおよびθ1の値からキャプチャサイクルの25番目サンプルのAcaplureおよびθcaplureの値を減算することによりAciおよびθciの値が得られる。同様にして、RAMテーブル182に格納されたサンプル2のAzおよびθ2の値からキャプチ

ャサイクルの50番目のサンプルのAcaptureおよびθcapt ureの値を減算することによりAcz および θ cz の値が得ら れる。このプロセスは継続され、 $Acおよび \theta$  c の値がAcおよびθ;の各々の引続くサンプルから、また引続く25 番目の区間におけるAcaptureおよびθcaptureのキャプ チャされた値の対応するサンブルから決定される。これ は、後者の値が引続くデータ収集心臓サイクルにおいて\*

\*取られた40サンプルの相対時間位置におけるAおよびθ の値に対応することによる。各々の補正結果は、ステッ プ222で示されるように、D. の対応する値と共に最終メ モリ192に書き込まれる。

例えば、40サンプルが取られ、補正された場合、最終 メモリ192に書き込まれる値は次のようにリストされ

#### テープル192

•	サンプル	Aci	θсι	D.
	1	Acı	θ c.	Dı
	2	Acz	θс₂	D 2
	• •	: :	:	:
	4 0	A c 4 o	θ c40	D 40

D. の値は変化しない点が注目されるべきである。 Acが 0.5m増分され、heta cが10度増分されると、各々のデー タの組は、ステップ224で示されるように、360°×2cm 面積を表わす36×40画素アレイを有するディスプレイ19 6 (第11図参照) 上にアドレス $Ac \times \theta c$  を有する面素と して表示できる。各画素の強度はその位置におけるデー タDiの全て、または1部の関数である。例えば、強度は プラックの厚さやプラックの密度などを表わす。医師 は、各々の画素の強度が制御装置198を通して表わすも のを制御することができる。一方、1つ以上の「エコー グラム」(各々のエコーグラムはAcおよび $\theta$  cにより識 別される特定の位置におけるDi に関するトランスデュー 30 サにより検出される波形である。)は、第12図に示した ように、例示のように表示することができる。  $\theta$  cの固 定された値に対するAcの全ての値に対してエコーグラム を表示すると、特定の固定された角度における冠状動脈 の断面にわたり長手軸線に沿っての詳細な特徴付けが与 えられる。

上記の例においては、Acおよびθcの値を計算するス テップ220で用いられるAcaptureおよびθcaptureのサン プルは引続くサイクルの間のサンプルAi および β i の値 にサイクルタイムが直接対応するが、他のサイクルの間 のサンプリングは直接相間を与えない。 従って、技術的 に公知の相関アルゴリズムをプロセッサ162に利用して キャプチャサイクルのサイクル時間におけるAcaplureお よびθ captureの最も近い値をサンプルAi およびθ i の 時間に相関づけることができる。更に、またこれに代っ て、サイクルの正確な時刻におけるAcおよびθ c O値を 計算するために、公知の内挿アルゴリズムを用いてAcap ture (t) および θ capture (t) の既知の値から、必 要とされるサイクルの正確な時刻に対するAcaplureおよ びθcaptureの値を求めることができる。

ステップ226に示したように、プロセッサ162は、医師 がイネーブル信号を除去したが否かを見るチェックによ りステップ220、222、224を実施しながら進む。もしそ うなら、プロセッサ162は終了238に進み、ステップ22 0、222、224の完了を許容する。もし、イネーブル信号 が医師によりなお示されるときは、プロセッサはステッ プ228、230、232、および234に進む。これらのステップ は、 $A_i$  (t) および $\theta_i$  (t) の値がステップ228の間 にRAMテーブル184に書き込まれ、ステップ230の間にそ のRAMテーブルから読み出される点を除くと、ステップ2 18、220、222、および224に同等である。次に、プロセ ッサはステップ236に進み、イネーブル信号が医師によ り解放されたか否かを見る。もし、そうなら、プロセッ サは終了238に進む。もし、そうでないなら、プロセッ サはステップ218に戻り、ステップ218、220、222、およ び224を反復する。プログラムは、医師がイネーブルス イッチを切るまで、ステップ218 (これはステップ220、 222、224を起動する)、226、228 (これらはステップ23 0、232、234を起動する)、および236のループを介して 継続される。後者が生じると、プロセッサはステップ23 8に進み、次の時点でプロセッサはステップ226または23 6を行う。

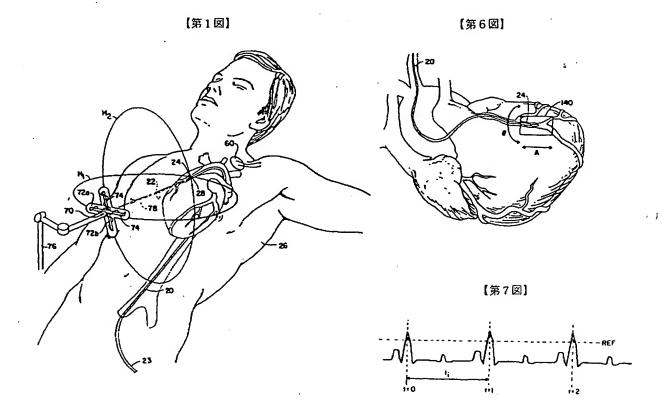
イネーブル信号は、医師が望む限りは押圧され、通常 は15秒である。砂あたり40サンブルの速度で、600サン プル程度が得られる。この間に、カテーテルは、2cmお よび360。領域内でカテーテルの遠位端部をねじると共 に長手方向に移動させることにより、医師によって操作 され、結果はディスプレイ196上に表示される。単一画 素により表わされた同一の増分領域から取られた写しサ ンプルが単に処理され、その位置で取られた前回の値の 上に結果が書き込まれる。ディスプレイは更に画像形成 50 軸線の現在の位置を表示することができると共にそれが

得られたときはデータの一定の更新を行うことができる。このようにして、医師は、どの画素領域が不十分なデークを持つかを見るためサンプリング時間中にディスプレイを眺めることによりデータが必要とされる領域にカテーテルの遠位端部を容易に移動することができる。

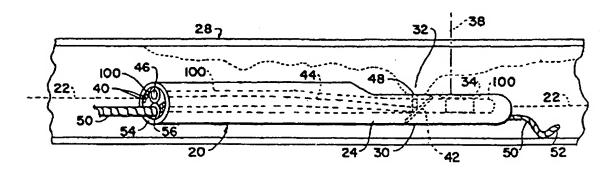
以上により、生体の所定部位における、またはその部、位と共に対応する複数の位置で発生された音響信号から 導出されたデータの組を収集すると共に、データの組が 得られた相対位置にデータの組を関係づけ、それにより これらのデータを用いて生体部位のコヒーレント画像を 形成するシステムと方法が提供される。このシステムと 方法によれば、迅速で確実に比較的高分解能画像を形成 するように超音波エコーデータが得られる。更に、このシステムと方法によれば、生体内のカテーテルの先端の相対位置が決定されると共にカテーテルの長手軸線周りのカテーテルの先端に配置されたトランスデューサ装置の相対角度方向が決定され、これにより長手方向および角度方向におけるコヒーレント画像を形成する情報(円筒座標系)が提供される。

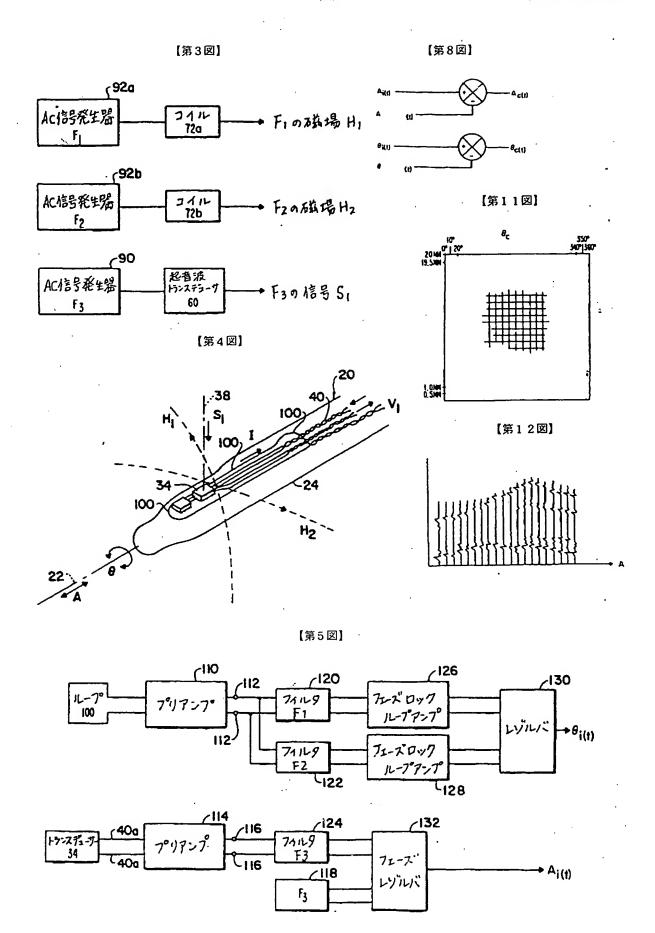
26

上記装置においてはここに含まれる本発明の範囲から 逸脱せずに或る変更が可能であり、従って上記説明また 10 は添付図面に含まれる全ての事項は例示としてのもの で、制限を加えるものではないことが理解されるべきで ある。

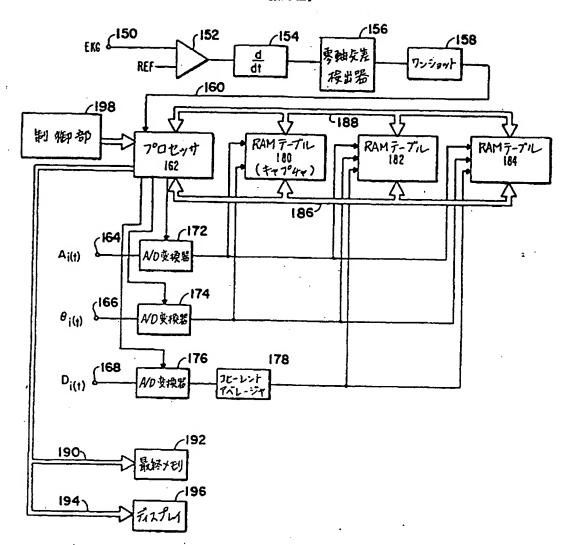


【第2図】



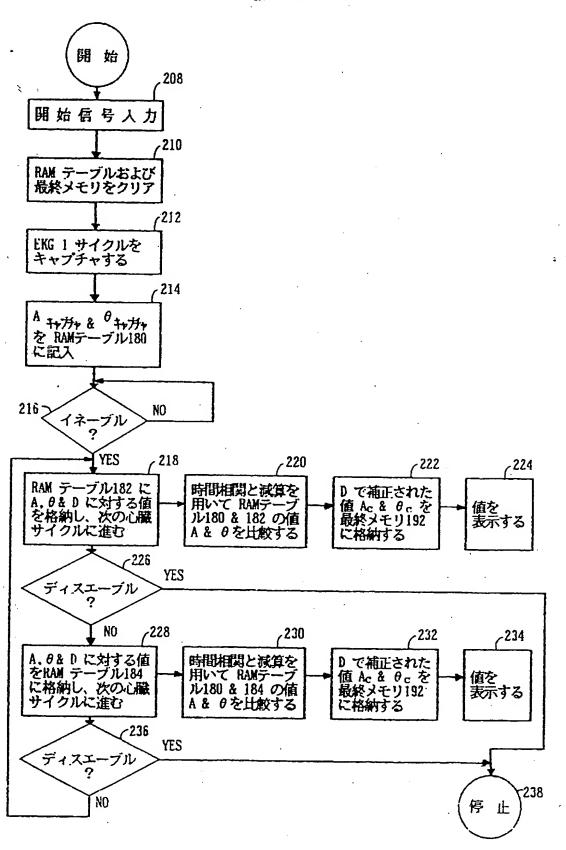


【第9図】



;;

【第10図】



#### フロントページの続き

(56) 参考文献 特開 昭62-284635 (JP, A) 特開 昭57-57539 (JP, A) 特開 昭56-139739 (JP, A) 米国特許4697595 (US, A)

(58)調査した分野(Int. Cl. <sup>t</sup>, DB名) A618 8/12

# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

### **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.